

This Page Is Inserted by IFW Operations
and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

**As rescanning documents *will not* correct images,
please do not report the images to the
Image Problem Mailbox.**

⑫ 公開特許公報(A) 平2-223131

⑬ Int. Cl.³H 01 J 9/32
9/38

識別記号

D
B

庁内整理番号

6680-5C
6680-5C

⑭ 公開 平成2年(1990)9月5日

審査請求 未請求 請求項の数 12 (全7頁)

⑮ 発明の名称 ダブルエンド形高圧放電ランプの製造方法

⑯ 特 願 平1-327508

⑰ 出 願 平1(1989)12月19日

優先権主張 ⑱ 1988年12月19日 ⑲ 西ドイツ(DE) ⑳ P3842769.9

㉑ 発 明 者 ユルゲン・ハイダー

ドイツ連邦共和国ミュンヘン90・ゼーベナーシュトラセ 116

㉒ 出 願 人 パテント・トロイハント
-ゲゼルシャフト・フュ
ール・エレクトリツシエ
・グリュウラムベン・ミ
ット・ベシユレンクテル
・ハフツングドイツ連邦共和国ミュンヘン90・ヘラブルンネル・スト
ラーセ 1㉓ 代 理 人 弁理士 矢野 敏雄 外2名
最終頁に続く

明 細 書

1 発明の名称

ダブルエンド形高圧放電ランプの製造方法

2 特許請求の範囲

1 放電容器(6)の向い合う面に取りつけられた2つの熔融一体部または圧搾部(12, 18)を備えた放電容器(6)を有しており、該部の中へ電極系統(7, 8, 9)が気密に熔融一体化または圧搾されており、該電極系統が、該放電容器(6)内に配設された電極(7)と、熔融一体化または圧搾部(12, 18)によつて埋設されたパッキンホイール(8)と、該熔融一体化または圧搾部(12, 18)の中からランプ長軸方向に突出している電流供給導体(9)とから成る形式のダブルエンド形高圧放電ランプを製造する方法において、

- a) 所定の長さの連続した円筒状石英管(1)を所定の箇所で加熱しかつ回転させ、
b) 予め製造された第1電極系統を管(1)

の端部内へ挿入しかつ調整し、

- c) 管(1)を第1電極系統(7, 8, 9)のパッキンホイール(8)の部分で加熱しかつ圧搾部(12)の形で第1熔融一体部を製造し、

- d) 充填物質(14, 15)と充填ガスとを管(1)のまだ開いている第2端部から導入し、

- e) 予め製造された第2電極系統(7, 8, 9)を管(1)のまだ開いている第2端部内へ挿入しかつ調整し、

- f) 管(1)を第2電極系統(7, 8, 9)のパッキンホイールの部分で加熱しかつ圧搾部(18)の形で第2熔融一体化を製造する

ことを特徴とする、ダブルエンド形高圧放電ランプ製造方法。

- 2 作業工程a)～c)のあいだ中、不活性ガスを閉管(1)内を貫流させる請求項1記載の方法。

3. 作業工程c)のあいだ中、放電容器(6)の領域を約1000℃以下に冷却する請求項1または2記載の方法。
4. 作業工程c)のあと放電容器(6)を高真空の下で加熱する請求項1から3までのいずれか1項記載の方法。
5. 作業工程d)およびe)がグローブボックス(13)の中で実施する請求項1から4までのいずれか1項記載の方法。
6. 作業工程e)のあと管(1)のまだ開いている第2端部をグローブボックス(13)の中で加熱装置を使つて加熱する請求項5記載の方法。
7. 管(1)のまだ開いている当該端部をグローブボックス(13)の中で加熱したあとプラズマバーナ(16)またはレーザを使つて気密に熔融させる請求項1から7までのいずれか1項記載の方法。
8. 作業工程b)およびe)を実施するため電流供給導体(9)が管(1)の内側に自己支

持た放電容器を有しており、該部の中へ電極系統が気密に熔融一体化または圧搾されており、該電極系統が、該放電容器内に配設された電極と熔融一体化または圧搾部によつて埋設されたパッキンホイールと、該熔融一体化または圧搾部の中からランプ長軸方向に突出している電流供給導体とから成る形式のダブルエンド形高圧放電ランプを製造する方法に関する。特にこの発明は、最高50Wの出力の金属ハロゲン化物高圧放電ランプの製造方法に関する。

〔従来の技術〕

50W出力の金属ハロゲン化物高圧放電ランプといえば、最近公共施設の照明やトラックの前照灯などに多く用いられているが、これらのランプはこれまで両端の開いた石英管をまず一端を閉じて、つぎに将来の放電容器の位置に石英ガラスの集結によりオリープの突の形状にし、そのあと次の作業工程で初めに閉じていた管端をふたたび開き、またポンプ管を放電容器の中央壁に取りつける。開いている管端内へそれぞ

持する形状を有している請求項1から7までのいずれか1項記載の方法。

9. 電流供給導体(9)が少なくとも3つの支点で管(1)の内壁に支持されている請求項8に記載の方法。
10. 作業工程f)のあいだに放電容器(6)の領域を約100℃以下に維持する請求項1から9までのいずれか1項記載の方法。
11. 放電容器(6)の冷却を冷却した望糸によつて行なう請求項10記載の方法。
12. 作業工程f)に続いて、圧搾部(12, 18)の熔融部上へ突出している管(1)であつてその中に支点(11)を有する放電供給導体(9)の部分が配設されているものを全部あるいは一部切断する請求項1から11までのいずれか1項記載の方法。

3 発明の詳細な説明

〔産業上の利用分野〕

この発明は、放電容器の向い合う面に取りつけられた2つの熔融一体部または圧搾部を備え

た電極系統を挿入し、熔融したあと、充填材と充填ガスをポンプ管を使つて放電容器の中へ入れ、最後にポンプ管を熔かし切る。

従来のようなこのように費用がかかり、作業に集中力のいる製造方法には、さらにつぎのような欠点がある。それはどつちみちごく小さな放電容器(その長さがわずかに約7.5mm、その直径がわずかに約5.5mmしかないようなもの)にポンプ管の取り付け・熔断封止を行なうことにより材質配分の不均一性が発生することであり、これはコールド・スポット温度、しいてはまたランプの光色に、悪影響を及ぼすし、他方ではまたランプから発せられる光を再生不能なほどに散乱させ、このことはこのランプを光学系に所定の導入をする際の欠点となる。

〔発明が解決しようとする課題〕

この発明の課題は、このような問題となつてゐるランプを簡単に製造することであり、その際不均一な材質配分が放電容器に生じないようにして、前記欠点を排除することにある。

〔課題を解決するための手段〕

この課題は、この発明によると、請求項1に述べられている順序の作業工程によつて解決される。請求項2以下ではさらに金属ハロゲン化物高圧放電ランプの製造のための細かなことが述べられている。

〔作用〕

放電容器の充填と封止の作業工程はグローブボックスのハイクリーン雰囲気内で行なわれるため、水素、酸素や水蒸気などの異物ガスによる汚れが極力抑えられる。まだ開いている管をグローブボックス内で加熱することにより、この領域の粒子密度の低減がはかれる。このことから（グローブボックス内でのプラズマバーナによる密封熔融後および放電容器の冷却後）その内部に所定の低圧が約100℃以下への温度降下と結びついて得られるので、第2圧搾部をグローブボックスの外側で製造することが可能となる。この発明による製造方法を用いると製造方法の時間がかなり短縮され、かつすべて

の製造方法の簡素化となる。この放電容器にはもはやポンプ管がないので、そこには壁厚の違いも、他の種類の不均一性も生じない。したがってランプの光線放射が従来のポンプ管つきランプの場合よりもより多く均一化する。それゆえこのランプは光学系への導入に適することとなり、たとえばトラックの前照灯などかなり正確な調節と明・暗境界の配置が重要となるものに用いられる。

〔実施例〕

以下、この発明を5つの図面を用いてより詳しく説明する。

第1a図は約150mmの長さで切断された石英ガラス製の管1を示している。この管1の外径は約4.5mm、内径は約2mmである。

炎2を用いて、まず回転状態に置いた管1を加熱し、ついで変形温度に達したら成形ローラ3を用いて同時に2つの縮縮部4、5を中央にかつ所定の間隔を置いてたがい（第1b図）。加熱および成形中は一方の側から窒素

N₂を1時間に10ℓの量で管1の中を真流させる。縮縮部4、5を設けることによつて、将来の放電容器6（第1c図）を、約7.5mmの長さで正確に、切断する。縮縮部4は縮縮部5と比べて小さな内径となつている。このことによつて両縮縮部4、5の間で将来の放電容器6の加熱領域において窒素流N₂のガスせき止め部Pが発生し、その結果この加熱領域は多小膨らみ、オリープの突の形状の楕円形となる。そのオリープの突の形状は約5.5mmの外径を取るようになる。

つぎの作業工程では、あらかじめ製造した電極系統（第2図）を、比較的小さな直径をもつ縮縮部4を有している管1の端部の中へ圧搾する。この電極系統はタングステン電極7、モリブデンパッキンホイール8、それにモリブデン電流供給導体9から構成されている。電極7は放電容器6内にある端部に球10を備えている。電流供給導体9はy-z面でジグザグ状に曲げられており、その際角度αは、曲げられた電流

供給導体9だけx-z面からずれて45°より小さく、とりわけ約20°～30°となつている。その値である高さhは曲げられた電流供給導体9の折り返し点11の値だけx-z面からずれて管1の内径dの半分より大きくなつている。実際には $h \approx 0.55d$ に対応した関係が適切であることが判明した。パッキンホイール8はx-z面内に、したがって曲げられた電流供給導体9のy-z面に対して垂直に配列されている。この種の成形された電極系統を管1自体中での支持は、電流供給導体9の折り目または折り返し点11を抑えつつ管内壁に当接することによつて行なわれる。いつたん管の所定の位置に調節されると、この電極系統を管内壁は最終の固定まで支持しつづける。電流供給導体9を管1の内壁へ確実に支持するために、少なくとも3か所の折り返し点11が各供給導体9に設けられている。このように形成した供給導体9を管1自体の軸に中心を合わせる。このことにより放電容器6の中におけるパッキンホイー

ル8のX座標での電極7のセンタリングも自動的に達成される。場合によつてはパッキンホイール8の面に対して垂直方向へのすなわちY座標内でのセンタリングのズレがパッキンホイール8の反りによつて起こりうるが、これは後工程時に補整される。

第3図からわかるように、つづいて第1の圧搾部12を作る。このために管1はパッキンホイール8の領域において約2200℃以上の成形に適した温度にまで加熱する。同時にアルゴン流体を成形された管1の中を貫流させる。圧搾温度に適したならば第1の圧搾部12を作られる。まず第1にその小さな直径の縮締部4に隣接する圧搾部を封止する。この圧搾部の製造それ自体はランプの製造分野の当業者には周知の工程であるので、図には特に示していない。

第1の圧搾部12を備えたこの管1をついで浄化のためにグローブボックスの中へ入れ、400℃以上でかつ 5×10^{-5} ミリバール以下の高真空焼きなましのもとに置く。このグロー

ブボックス13にはアルゴンが満たされている。充填圧はまわりの大気圧と比べてほとんど数10ミリバール以上も違わない。グローブボックス13のアルゴンガス充填圧は金属ハロゲン高圧放電ランプの所定の充填圧に一致している。グローブボックス13内の作業工程を第4図に示している。

第4a図はグローブボックス13内にある第3図の一側面圧搾のランプを示している。つぎに、ふたたび冷たくなつた放電容器6の中へまず充填物質(これは金属ハロゲン化物14と水銀15から成っている。)とさらに第2の電極系統を入れる(第4b図)。この充填物質は比較的大きな直径をもつまだ開いている縮締部5を通つて放電容器6の中へ侵入する。この電極系統は、さきほどの第1圧搾部12の下準備のところで述べたように、この電極系統にあらかじめ決められた取りつけ位置に自己支持調整されているので、その結果電極7は放電容器6の内側に配設されかつ両電極7の球10の間隔

金属ハロゲン化物14と水銀15の蒸発を防止する。

続いて、ランプを圧搾装置から取り出し、圧搾部12、18から突出している管端部1を除去する。同じく電流供給導体9のジグザグ形成部も除去する。このようにして完成した金属ハロゲン化物高圧放電ランプ19は第5図に示されている。

4 図面の簡単な説明

第1a図～第1c図はあらかじめ成形された放電容器の製造工程の略示図、第2図は電極系統の略示図、第3図はすでに設けられている第1の圧搾部つき放電容器の略示図、第4a図～第4d図はグローブボックス内での加工工程の略示図および第5図は完成した金属ハロゲン化物高圧放電管の略示断面図である。

1…管、2…炎、3…成形ローラ、4…縮締部、5…縮締部、6…放電容器、7…タングステン電極、8…パッキンホイール、9…電流供給導体、10…球、11…折り返し点、12…

はその所定の値を正確に保っている。ついで、開いている管1を加熱装置で加熱する。このことによつて加熱された領域の部分的密度の減少が生じる。その後石英管1をグローブボックス13の内側においてその開口端でプラズマバーナ16やレーザを使つて密封熔融する(第4c図)、その結果熔融先端部17(第4d図)だけがなお残っている。このようにしてあらかじめ製造したランプを冷却すると、放電容器の内側にある減少した部分的密度のせいで周囲の大気圧より約300ミリバール低い充填圧が生じる。つぎに、あらかじめ製造したこのランプはふたたびグローブボックス13から取り出し、すでに第1圧搾部12の際に説明したように、第2の電極系統のパッキンホイール8の周囲の領域を約2200℃の圧搾温度にまで加熱して、第2の電極系統をかしめることによつて第2圧搾部18(第5図)を形成する。この加熱・圧搾工程中、放電容器6の領域は冷却された塗料を使つて100℃以下にまで冷やしつづけて金

圧搾部、13…グローブボックス、14…ハロゲンピル、15…水銀玉、16…プラズマバーナ、17…熔融先端部、18…圧搾部、19…金属ハロゲン化物高圧放電ランプ。

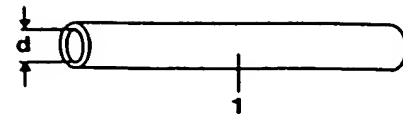


FIG. 1a

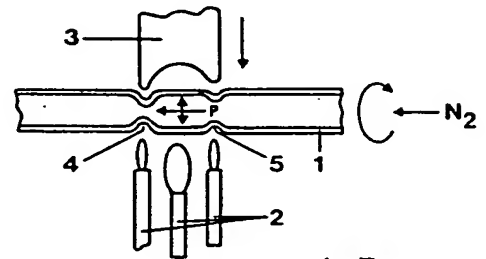


FIG. 1b

1…管
6…放電管

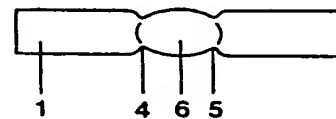


FIG. 1c

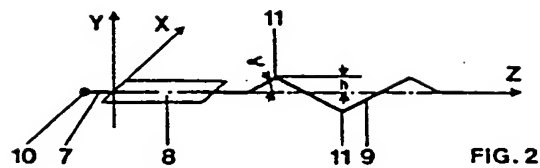


FIG. 2

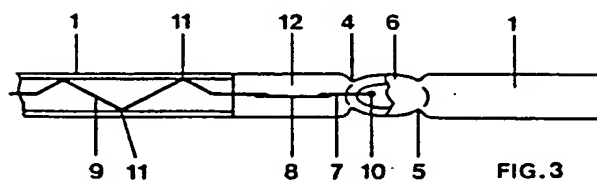


FIG. 3

7, 8, 9…電極系統
14, 15…充填物質 19…金属ハロゲン化物高圧放電ランプ
12, 18…圧搾部

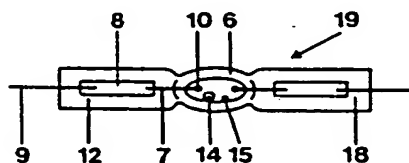


FIG. 5

代理人 弁理士 矢野 敏雄



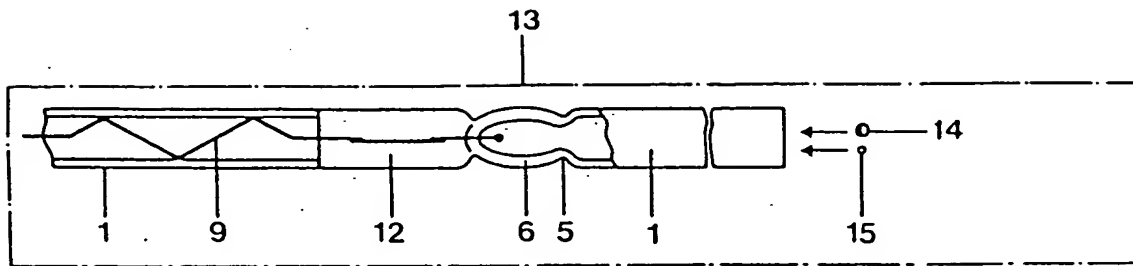


FIG. 4a

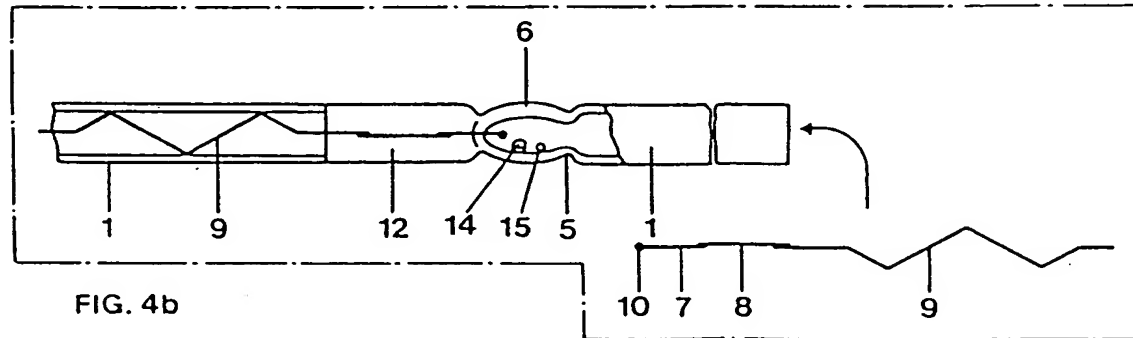


FIG. 4b

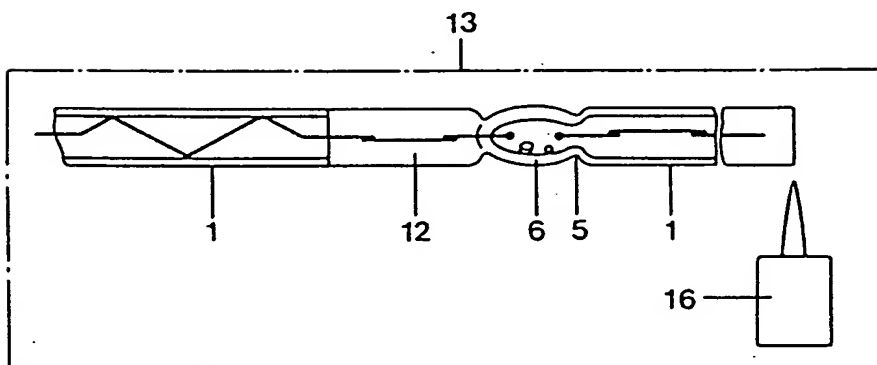


FIG. 4c

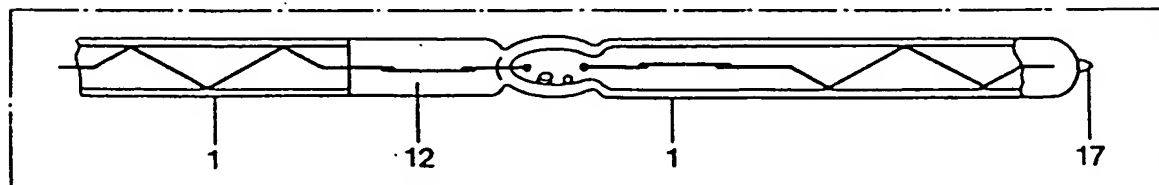


FIG. 4d

第1頁の続き

⑦発明者 デイーター・ラング

ドイツ連邦共和国ホルツキルヒエン・テルツアー・シュト
ラーセ 1

⑦発明者 ハルトムート・パスチ
アン

ドイツ連邦共和国フオイヒトヴァンゲン・ヴァルクミュー
ルヴェーク 35